(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro





(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 1. September 2005 (01.09.2005)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer $WO\ 2005/080937\ A1$

- (51) Internationale Patentklassifikation⁷: G01M 13/00, G01N 27/00
- (21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP2005/001469
- (22) Internationales Anmeldedatum:

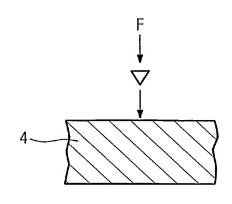
14. Februar 2005 (14.02.2005)

- (25) Einreichungssprache: Deutsch
- (26) Veröffentlichungssprache: Deutsch
- (30) Angaben zur Priorität: 04003538.8 17. Februar 2004 (17.02.2004) EP
- (71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): SIEMENS AKTIENGESELLSCHAFT [DE/DE]; Wittelsbacherplatz 2, 80333 München (DE).

- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): DANKERT, Michael [DE/DE]; Senefelderstr. 83, 63069 Offenbach (DE). FELDHEGE, Martin [DE/DE]; Tietzenweg 52, 12203 Berlin (DE). IRMISCH, Stefan [DE/DE]; Luxemburger Allee 41, 45481 Mülheim (DE). OECHSNER, Matthias [DE/DE]; Westkapeller Ring 16, 45481 Mülheim (DE). SCHUMANN, Eckart [DE/DE]; Scharpenberg 13, 45481 Mülheim (DE). STAMM, Werner [DE/DE]; Kahlenberg 18, 45481 Mülheim (DE).
- (74) Gemeinsamer Vertreter: SIEMENS AKTIENGE-SELLSCHAFT; Postfach 22 16 34, 80506 München (DE).

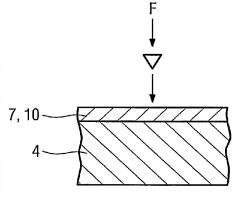
[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

- (54) Title: NON-DESTRUCTIVE MONITORING OF MICROSTRUCTURAL MODIFICATIONS OF A COMPONENT (LAYER SYSTEM, TURBINE BLADES, COMBUSTION CHAMBER LINING) BY MEANS OF SPECIAL, SIMPLE TEST METHODS
- (54) Bezeichnung: ZERSTÖRUNGSFREIE ÜBERWACHUNG MIKROSTRUKTURELLER VERÄNDERUNGEN EINES BAUTEILS (SCHICHTSYSTEM, TURBINENSCHAUFELN, BRENNKAMMERAUSKLEIDUNG) MIT SPEZIELLEN, EINFACHEN MESSMETHODEN



- (57) Abstract: The microstructure of components (4), particularly layer systems, deteriorates under excessive thermal and/or mechanical stress. Previous test methods are destructive, parts being cut out of the layer system and being microstructurally analyzed. The inventive method allows a deterioration to be determined by means of special, simple non-destructive measurements that are repeated at specific intervals using a mechanical indenter test (F), for example.
- (57) Zusammenfassung: Bauteils (4), insbesondere Schichtsysteme erfahren unter thermischer und/oder mechanischer Überlastung eine Degradation ihrer Mikrostruktur. Bisherige Messmethoden sind zerstörend, indem Teile aus dem Schichtsystem herausgeschnitten werden und mikrostrukturell untersucht werden. Das erfindungsgemäße Verfahren bestimmt durch in Zeitabständen wiederholte spezielle, einfache zerstörungsfreie Messungen eine Degradation. Beispielsweise wird ein mechanischer indentortest (F) benutzt.





WO 2005/080937 A1

- (81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.
- (84) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG,

ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

mit internationalem Recherchenbericht

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

ZERSTÖRUNGSFREIE ÜBERWACHUNG MIKROSTRUKTURELLER VERÄNDERUNGEN EINES BAUTEILS (SCHICHTSYSTEM, TURBINENSCHAUFELN, BRENNKAMMERAUSKLEIDUNG) MIT SPEZIELLEN, EINFACHEN MESSMETHODEN

- Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Erfassung von mikrostrukturellen Veränderungen eines Bauteils gemäß Anspruch 1.
- Bauteile, die mechanischen und/oder thermischen Belastungen ausgesetzt sind, zeigen eine Degradation ihrer mechanischen, chemischen oder thermischen Eigenschaften, weil sich ihre Mikrostruktur aufgrund der Belastungen verändert. Bauteile in Turbinen wie z.B. Gas- oder Dampfturbinen, sind sowohl mechanischen als auch thermischen Belastungen ausgesetzt.
- Insbesondere in der Brennkammer oder in der ersten Stufe der Turbine sind solche Bauteile als Schichtsystem ausgelegt.

 Dabei sind auf einem Substrat, also einer Tragstruktur, eine oder mehrere Zwischenschichten vorhanden, die das Bauteil vor Oxidation/Korrosion sowie zu hohem Wärmeeintrag schützt.

Zur Wärmedämmung wird eine keramische Schicht verwendet.

20

25

Die US 6,200,088 und die US 6,455,173 offenbaren, dass Bauteile im Betrieb überwacht werden.

Die US 6,544,665 offenbart die Versinterung einer Wärmedämmschicht.

Die US 6,553,318 B2 offenbart ein Verfahren zur schnellen und gleichzeitigen Messung von Eigenschaften von vielen Proben.

Die US 6,577,141 B2 offenbart ein kapazitives Verfahren zur Bestimmung der Dichte von Asphalt.

Die US 6,512,379 B2 offenbart eine Vorrichtung zur Überwachung des Zustands einer Wärmedämmschicht, wobei

Elektrizität innerhalb der Wärmedämmschicht, wie zum Beispiel durch einen Piezo-Effekt, intrinsich erzeugt wird.

Die US 4,408,294 A offenbart eine Methode zur Detektion von Rissen, die aufgrund von Vibrationen entstehen.

10

15

25

30

35

Die EP 0 773 359 A1 offenbart eine Vorrichtung um Schäden in keramischen Teilen zu überwachen, bei denen zusätzlich elektrische Leiterbahnen eingebracht werden, die als Detektoren verwendet werden.

Die WO 02/079774 A2 offenbart ein Verfahren zur zerstörungsfreien Prüfung bei dem eine Wirbelstrommessmethode verwendet wird.

Die US 5,552,711 A offenbart ein Überwachungssystem, bei dem elektromagnetische Signale von Ionen erfasst werden, wobei diese Ionen von verschlissenen Bauteilen stammen.

20 Die US 5,588,034 A offenbart eine Vorrichtung, ein Verfahren zur Überprüfung eines Kristalls mittels Röntgenstrahlen.

Die DE 24 42 639 A-OS offenbart ein Verfahren zur Überwachung des Erosionszustandes von Gasturbinenschaufeln, bei dem ein Leitungswiderstand eines Vergleichskörpers zur Bestimmung des Erosionszustandes benutzt wird.

Die US 6,517,236 B2 offenbart ein Verfahren zur Thermografie.

Bisher musste die Mikrostruktur einiger Bauteile einer aus vielen Bauteilen bestehenden Vorrichtung zerstörend untersucht werden, um entscheiden zu können, ob die anderen, restlichen Bauteile weiter im Einsatz bleiben können.

Es ist daher Aufgabe der Erfindung dieses Problem zu überwinden.

Die Aufgabe wird gelöst durch ein Verfahren zur Erfassung der mikrostrukturellen Veränderungen eines Bauteils gemäß Anspruch 1, indem Materialparameter des Bauteils zumindest zweimal, insbesondere mehrmals mittels geeigneter Messmethoden bestimmt werden.

In den Unteransprüchen sind weitere vorteilhafte Maßnahmen und Varianten des erfindungsgemäßen Verfahrens aufgelistet. Die in den Unteransprüchen aufgelisteten Maßnahmen können in vorteilhafter Art und Weise miteinander kombiniert werden.

Bei den erfindungsgemäß verwendeten Messmethoden muss von außen in das Material Energie in Form von elektrischer Spannung, Wärme oder mechanische Energie eingebracht werden, um ein Messsignal zu erhalten. Dies steht im Gegensatz zu der US 6,512,379, bei der innerhalb der Wärmedämmschicht Elektrizität ohne äußeres Einwirken entsteht.

Im Gegensatz zu der EP 0 773 359 A1 werden keine zusätzlichen 20 Maßnahmen getroffen, beispielsweise in Form von Leiterbahnen, um eine Messmethode durchführen zu können.

Eine Thermografie-Prüfung ist bei den Bauteilen, die in dieser Anmeldung beschrieben werden, gemäß der US 6,517,236 B2 nicht möglich, da die Bauteile nicht von einer Rückseite erwärmt werden können.

30 Es zeigen:

5

10

Figur 1	ein Schichtsystem,
3	- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Figur 2	mikrostrukturelle Veränderungen einer
	Schicht oder eines Substrats eines
	Schichtsystems,
Figur 3	Degradation eines beschichteten Substrats
	durch Oxidation,
Figur 4	mikrostrukturelle Veränderungen eines

	Substrats eines Schichtsystems,
Figur 5,	Verschiedene beispielhafte Messanordnungen
6,7,8,9,10,	zur Bestimmung von Materialparametern
11,12,13, 14, 15	eines Schichtsystems,
Figur 16	einen zeitlichen Verlauf von
	Materialparametern,
Figur 17	eine Dampfturbine,
Figur 18	eine Gasturbine,
Figur 19	eine Turbinenschaufel und
Figur 20	eine Brennkammer.

Die Figur 1 zeigt beispielhaft ein Bauteil 1, das als Schichtsystem 1 ausgebildet ist.

Das Schichtsystem 1 besteht aus einem Substrat 4, auf dem zumindest eine Schicht 7 aufgebracht ist. 5 Auf dieser Schicht 7, die dann eine Zwischenschicht darstellt, ist beispielsweise eine weitere äußere Schicht 10 aufgebracht.

- 10 Das Substrat 4 kann metallisch oder keramisch sein. Insbesondere bei Bauteilen für Strömungsmaschinen (Flugtriebwerke, Turbinen zur Elektrizitätserzeugung, Kompressoren, wie z.B. Gas- 100 (Fig. 18) oder Dampfturbinen 300, 303 (Fig. 17)), wie z.B. Turbinenschaufeln 120, 130 (Fig. 19), Gehäuseteilen oder Brennkammerauskleidungen 155 15 (Fig. 20) ist das Substrat 4 metallisch und besteht vorzugsweise aus einer eisen-, kobalt- oder nickelbasierten Superlegierung.
- 20 Auf dem Substrat 4 kann eine Anbindungsschicht, insbesondere eine metallische Schicht 7, beispielsweise eine MCrAlX-Schicht vorhanden sein, wobei M für zumindest ein Element der Gruppe Eisen, Kobalt oder Nickel steht, sowie X für Yttrium, Silizium und/oder zumindest ein Element der Seltenen Erden
- 25 (Aktivelemente).

Die äußere Schicht 10 kann wiederum metallisch oder keramisch sein.

Im Falle von Turbinenbauteilen 120, 130, 155 ist die äußere Schicht 10 häufig eine keramische Wärmedämmschicht.

5

10

Weitere Aufbauarten eines Schichtsystems 1 sind denkbar.
Beispielsweise kann eine keramische Schicht direkt auf dem
Substrat 4 aufgebracht sein. Insbesondere braucht für
Bauteile, die an nicht zu heißen Stellen einer Turbine 100,
300, 303 eingesetzt werden, keine keramische Wärmedämmschicht
10 vorgesehen zu werden, so dass dann die Schicht 7 bereits
die äußere Schicht darstellt.

Das erfindungsgemäße Verfahren ist ebenso anzuwenden bei 15 einem Bauteil 1, das nur aus einem Substrat 4 besteht.

Mikrostrukturelle Veränderungen ergeben sich unter anderem durch

- a) Risse,
- 20 b) Poren,
 - c) Phasenänderungen (Gitterstruktur),
 - d) Änderung der chemischen Zusammensetzung,
 - e) Veränderung der Ausscheidungen,
 - f) Spannungen (Eigenspannungen).

25

Figur 2 zeigt eine beispielhafte mikrostrukturelle Veränderung eines Substrats 4 und/oder einer Schicht 7, 10 eines Schichtsystems 1.

30

35

Die hier beispielhaft erwähnte keramische Wärmedämmschicht 10 soll ein gutes Thermoschockverhalten aufweisen, das insbesondere durch eine gewisse Porosität erreicht wird. Daher sind in der Schicht 10 Poren 13 vorhanden, die eine gewisse Größe haben (Fig. 2, links). Aufgrund des betrieblichen Einsatzes der Schicht 10 beispielsweise in der Turbine 100, 300, 303 erfährt die Wärmedämmschicht 10 einen

Wärmeeintrag und/oder mechanische Spannungen σ . Durch den Einfluss der Temperatur T und/oder mechanische Spannungen o versintert die poröse Wärmedämmschicht 10, so dass aus den großen Poren 13 kleinere Poren 16 werden (Fig. 2, rechts).

- Durch die Verkleinerung der Poren 13 reduziert sich die Porosität, wodurch sich das Thermoschockverhalten der keramischen Wärmedämmschicht 10 verschlechtert. Die mikrostrukturelle Veränderung, hier die Porosität, verursacht also eine Verschlechterung des
- 10 Figur 3 zeigt die mikrostrukturellen Veränderungen einer metallischen Schutzschicht 7 auf einem Substrat 4.

Thermoschockverhaltens.

- Auf einer Schutzschicht 7, die als Oxidations- oder Korrosionsschutzschicht dient, bildet sich beispielsweise im 15 Fall der MCrAlX-Schichten (Fig. 18) eine Aluminiumoxidschicht 19 oder allgemeiner: eine Oxid- oder Korrosionsschicht 19. Je nach verwendeter Legierung kommt es also zu einer Verarmung eines Elements einer Legierung der Schicht 7 oder des
- Substrats 4, das ein Oxid- oder Korrosionsprodukt bildet. Bei 20 der MCrAlX-Schicht 7 kommt es zur Verarmung von Aluminium in der MCrAlX-Schicht 7 unterhalb der Schicht 19.
- Ebenso kann es sich bei der Schicht 7 um einen alitierten 25 oder chromierten Bereich des Substrats 4 handeln. Dabei wurde Aluminium und/oder Chrom auf das Substrat 4 aufgebracht und eindiffundiert gelassen. Das Substrat 4 ist dann mit Aluminium oder Chrom angereichert. Auch hier kommt es durch Bildung von Aluminiumoxid oder Chromoxid aufgrund von Oxidation oder 30
- Korrosion zur Verarmung an Aluminium oder Chrom.

Figur 4 zeigt eine weitere mikrostrukturelle Veränderung eines Schichtsystems, insbesondere des Substrats 4.

Ein solches Substrat 4, insbesondere aus einer Superlegierung, weist Ausscheidungen 22 (γ '-Phase) auf, die die mechanischen Eigenschaften positiv beeinflussen (Fig. 4, links).

Aufgrund der Temperatur T und/oder Spannungen σ verändern 10 sich die Ausscheidungen 22 so, dass der positive Einfluss auf die mechanischen Eigenschaften zumindest deutlich reduziert wird. Dies geschieht durch Vergrößerung der Ausscheidungen 25 (Fig. 4, rechts).

15 Ebenfalls können Risse im Substrat 4 und/oder in den Schichten 7, 10 vorhanden sein, die die Porosität erhöhen.

Da es keinen direkten, einzigen Parameter für die Mikrostruktur (Risse, Poren, Ausscheidungen, usw.) gibt, wird die Mikrostruktur indirekt über einen oder mehrere Materialparameter integral bestimmt, die von Rissen, Poren und Ausscheidungen usw. beeinflusst werden.

Die Messungen sind beispielsweise zerstörungsfreie Messungen.

25

Figur 5 zeigt eine beispielhafte Messanordnung, um einen Materialparameter des Substrats 4 und/oder der Schicht 7, 10 zu bestimmen.

Dabei werden an geeigneten Stellen des Substrats 4 oder der 30 Schicht 7, 10 Elektroden 28 angelegt. Mittels eines Messgeräts 31 kann die elektrische Kapazität C[F] bestimmt werden.

Die Kapazitätsmessung eignet sich am besten, wenn das
35 Substrat 4 oder die Schicht 7, 10 aus Keramik besteht, also
eine hohe Dielektrizitätskonstante ε aufweist und eine
Verringerung der Porosität erwartet wird.

Die Materialparameter des Substrats 4 können gemessen werden, wenn die aufliegenden Schichten entfernt wurden (Fig. 6), aber auch, wenn die aufliegenden Schichten 7 noch vorhanden sind (Fig. 7).

Statt der Kapazität können auch andere elektrische Eigenschaften, die ferroelektrischen Eigenschaften und die pyroelektrischen Eigenschaften, insbesondere einer Keramik, bestimmt werden.

5

10

15

Figur 8 zeigt eine weitere beispielhafte Messanordnung, um einen Materialparameter einer Schicht 7, 10 zu bestimmen.

Beispielsweise durch die Verarmung des Aluminiumgehalts in der Schicht 7 (Fig. 3) verändert sich die elektrische Leitfähigkeit σ , die beispielsweise mittels einer 4-Punkt-Methode ermittelt werden kann.

20 Weitere Materialparameter, die gemessen werden können, um die chemische Änderung der Mikrostruktur zu erfahren, stellt hier die thermische Leitfähigkeit oder magnetische Eigenschaften dar.

25 Bei der 4-Punkt-Methode wird ein konstanter Strom I (Gleichstrom) an zwei Stellen der Schicht 7 oder des Substrats 4 angelegt. Der Spannungsabfall U wird an zwei zwischen den Stromkontaktierungspunkten liegenden Stellen abgegriffen. Daraus wird ein Widerstandswert R = $\frac{U}{I}$

30 ermittelt ($\sigma \sim 1/R$). Die elektrische Leitfähigkeit kann auch mittels induktiven Widerstands (Wechselstrom) bestimmt werden.

Eine Veränderung im Gefüge kann mittels elektrischer und/oder 35 elektromagnetischer Materialwerte ermittelt werden. Dies sind wiederum die elektrische Leitfähigkeit, ein induktiver

Widerstand und/oder magnetische Eigenschaften wie die Suszeptibilität.

- 5 Figur 9 zeigt eine weitere Möglichkeit um ein Materialparameter der keramischen Wärmedämmschicht 10 zu bestimmen.
- In diesem Fall wird die thermische Leitfähigkeit λ der Schicht 10 bestimmt. Dies erfolgt durch ein Laserflash-Verfahren oder durch eine Thermowellenanalyse.
- Bei dem Laserflash-Verfahren wird ein kurzzeitiger Wärmeeintrag E auf der äußeren Seite 11 der Schicht 10 15 eingebracht. Die thermische Leitfähigkeit λ der Wärmedämmschicht 10 wird dadurch bestimmt, dass die so eingebrachte Wärme E sich nach einiger Zeit über die gesamte Probe verteilt und zur Erwärmung der Probenrückseite sowie der Zwischenschicht 7 des Substrats 4 führt. Durch den zeitlichen Verlauf wird die Temperaturleitfähigkeit λ bestimmt. Die Erwärmung wird mit einem Infrarot-Detektor D oder einem Pyrometer D gemessen.
- Vorab kann die Schichtdicke der Schicht 10 bestimmt werden (Wirbelstromverfahren), da sich im Einsatz die Schichtdicke der Schicht 10 durch Erosion verändern kann. Die gegebenenfalls verminderte Schichtdicke wird in die Berechnung der thermischen Leitfähigkeit mit einbezogen.
- Durch die Veränderung der chemischen Zusammensetzung der Zwischenschutzschicht 7 wird auch der zeitliche Verlauf der Erwärmung verändert, da sich in diesem Fall auch die thermische Leitfähigkeit der Zwischenschutzschicht 7 verändert hat.

35

Bei der Thermowellenanalyse wird die zu untersuchende Probe mit einem intensitätsmodulierten Lichtstrahl, in der Regel

einem Laserstrahl beaufschlagt. Durch die Absorption dieser Strahlung mit der Intensität I in der Probenoberfläche erzeugt die in Wärme dissipierende Energie des elektromagnetischen Feldes ein zeitlich abhängiges

5 Temperaturfeld T, welches aus einem zeitlich konstanten Temperaturfeld und einem zeitlich modulierten Temperaturfeld besteht. Dieser zeitlich veränderliche Temperaturfeldanteil wird als thermische Welle bezeichnet. Charakteristisch für die thermische Welle ist die Modulationsfrequenz W und ihre Phasenverschiebung F, mit der die thermische Welle ihrer Anregung folgt. Sie ergibt sich als Lösung der inhomogenen Wärmeleitungsgleichung.

Die Ausbreitung dieser gedämpften thermischen Welle ist von den zu messenden Probeneigenschaften abhängig, wie z.B. thermische Wärmeleitfähigkeit.

Durch Vergleichsmessungen an einem Schichtverbund aus Wärmedämmschicht 10 und Zwischenschutzschicht 7 kann eine Veränderung der Mikrostrukturen beider Schichten 7, 10 erfasst werden.

Auch die spezifische Wärmekapazität kann als Materialparameter bestimmt werden.

25

30

35

20

Ebenso kann der Peltier-Effekt ausgenutzt werden, um die Materialveränderungen zu erfassen. Beim Peltier-Effekt fließt ein elektrischer Strom I durch die metallische Schicht 7 und das metallische Substrat 4, wodurch ein Temperaturunterschied ΔT zwischen Substrat 4 und Schicht 7 erzeugt wird (Fig. 10). Der Temperaturunterschied ΔT ist abhängig von den Materialien des Substrats 4 und der Schicht 7. Ebenso kann die Umkehrung, der Seebeck-Effekt, ausgenutzt werden (Fig. 11). Hier wird durch einen Temperaturunterschied $\Delta T = T_1 - T_2$ eine elektrische Spannung U erzeugt. Der Temperaturunterschied ΔT

ist während des Betriebs von Substrat 4 und Schicht 7 vorhanden und kann gemessen werden.

- 5 Figuren 12, 13 zeigen weitere Anordnungen, um Materialparameter zu bestimmen.
 An das Substrat 4 (Fig. 12) und/oder an die Schicht 7, 10 (Fig. 13) wird eine Ultraschallsonde 34 angelegt, um die Schallgeschwindigkeit in dem Material zu bestimmen. Die
- 10 Schallgeschwindigkeit hängt vom mechanischen E-Modul und der Dichte ab.
 - Die Bestimmung der Schallgeschwindigkeit in dem Substrat 4 kann mit oder ohne aufliegende Schichten 7, 10 durchgeführt werden.
- Ebenso kann die Schallgeschwindigkeit in den Schichten 7, 10, die auf dem Substrat 4 aufliegen, bestimmt werden. Ebenso kann die Schallgeschwindigkeit durch die Schichten 7, 10 und das Substrat 4 hindurch gemessen werden. Da die Schallgeschwindigkeit vom E-Modul und der Dichte abhängt, wird die Schallgeschwindigkeit durch eine Veränderung der Porosität, Entstehung von Rissen,

Phasenveränderung und/oder Ausscheidungen bestimmt.

- 25 Figur 14 zeigt eine weitere Anordnung um einen Materialparameter zu bestimmen.

 Hier wird mittels eines Mikroindenters die Eindringtiefe in das Substrat 4 (Fig. 14) oder die Schichten 7, 10 (Fig. 15) bestimmt.
- Dabei wird mit einer bestimmten vorgegebenen Kraft F der Mikroindenter für eine bestimmte Zeit auf die Oberfläche des Substrats 4 oder der Schicht 7, 10 einwirken gelassen. Die Größe des Eindrucks hängt vom E-Modul des Materials des Substrats 4 oder der Schicht 7, 10 ab.
- 35 Der E-Modul ist wiederum bestimmt durch eine veränderte Porosität und/oder Veränderung von Ausscheidungen.

Figur 16 zeigt einen beispielhaften zeitlichen Verlauf mehrerer Materialparameter, die in verschiedenen zeitlichen Abständen gemessen werden.

- 5 Ein Materialparameter kann mit der Zeit kontinuierlich oder diskontinuierlich abfallen (Fig. 16: X) oder zunehmen (Fig. 16:), weil der Materialparameter verglichen mit dem Anfangszustand zu- oder abgenommen hat.
- Der Anfangswert bei t = 0 vor der ersten Benutzung ist auf 100% normiert, wobei t= 0 dem Beginn des ersten Einsatzes gleichgesetzt wird, wenn die Messung beispielsweise vor dem Einbau des Bauteils 1 erfolgte.
- Alle folgenden Werte des oder der Materialparameter des 15 Bauteils 1, nachdem es im Einsatz war, werden im zeitlichen Abstand mit dem Anfangswert verglichen.
 - Statt einem Parameter können auch zwei oder mehr Parameter bestimmt werden, die beispielsweise als Produkt oder Quotient, also z.B. Kapazität mal thermische Leitfähigkeit λ
- 20 (Fig. 16, C* λ) oder elektrische Leitfähigkeit mal thermische Leitfähigkeit (Fig. 16, σ * λ) aufgetragen werden. Die Produktbildung eignet sich, wenn die Materialparameter
 - Die Produktbildung eignet sich, wenn die Materialparameter sich in ähnlicher Weise mit der Zeit entwickeln, also entweder zu- oder abnehmen. Bei gegenläufiger zeitlicher
- 25 Entwicklung ist die Quotientenbildung sinnvoll.
 Ähnliche Verläufe wie in Figur 16 dargestellt ergeben sich
 auch für den zeitlichen Verlauf eines einzelnen Parameters.
- Anhand von vorher ermittelten Kalibrierungskurven kann anhand 30 der Änderung des Materialparameters eine mikrostrukturelle Veränderung in Abhängigkeit von der Zeit erfasst werden.
 - Mittels Vergleichsproben oder mittels neu hergestellter
 Bauteile, die eine noch nicht degradierte Mikrostruktur
 aufweisen, und Vergleichsproben oder Bauteilen, die im
 Einsatz waren und eine degradierte Mikrostruktur darstellen,
 bei denen ein Austausch oder eine Erneuerung des Bauteils

angebracht ist, wird ein Zeitpunkt festgelegt, wann ein reales Bauteil überprüft oder wiederaufgearbeitet werden soll oder das Ende seiner Lebenszeitdauer erreicht hat. Die Vergleichsproben können auch reale Bauteile 1 sein.

5

10

15

Die zumindest zweite oder folgende Messungen erfolgen im zeitlichen Abstand von der ersten Messung nach oder während des ersten Betriebseinsatzes. Die Messung der Materialparameter kann online und automatisiert erfolgen. So kann jeder Zeit der mikrostrukturelle Zustand der Bauteile 1 kontrolliert werden.

Ab einem bestimmten Prozentsatz der Veränderung, d.h. nach einer bestimmten Zeitdauer nach t =0 kann festgelegt werden, ab wann ein Bauteil 1 wieder aufgearbeitet werden sollte oder ein kompletter Austausch erfolgen muss. So ist es z. B. sinnvoll, eine Wartung vorzusehen, wenn erkennbar ist, dass eine Wiederaufarbeitung von Bauteilen 1 noch möglich ist, aber eine Hinausschiebung der Wartung eine Wiederaufarbeitung weniger rentabel erscheinen lässt.

20

Die Messung der Materialparameter kann während des Einsatzes des Bauteils 1 erfolgen.

Wenn dies nicht möglich ist, kann die Messung auch erfolgen, 25 wenn das Bauteil 1, beispielsweise eine Turbinenschaufel 120, 130, noch in einer nicht im Betrieb befindlichen Vorrichtung, beispielsweise einer Turbine 100, 300, 303 eingebaut ist.

30 In Figur 17 ist beispielhaft eine Dampfturbine 300, 303 mit einer sich entlang einer Rotationsachse 306 erstreckenden Turbinenwelle 309 dargestellt.

Die Dampfturbine weist eine Hochdruck-Teilturbine 300 und 35 eine Mitteldruck-Teilturbine 303 mit jeweils einem Innengehäuse 312 und einem dieses umschließendes Außengehäuse 315 auf. Die Hochdruck-Teilturbine 300 ist beispielsweise in

Topfbauart ausgeführt. Die Mitteldruck-Teilturbine 303 ist zweiflutig ausgeführt. Es ist ebenfalls möglich, dass die Mitteldruck-Teilturbine 303 einflutig ausgeführt ist. Entlang der Rotationsachse 306 ist zwischen der Hochdruck-Teilturbine 5 300 und der Mitteldruck-Teilturbine 303 ein Lager 318 angeordnet, wobei die Turbinenwelle 309 in dem Lager 318 einen Lagerbereich 321 aufweist. Die Turbinenwelle 309 ist auf einem weiteren Lager 324 neben der Hochdruck-Teilturbine 300 aufgelagert. Im Bereich dieses Lagers 324 weist die Hoch-10 druck-Teilturbine 300 eine Wellendichtung 345 auf. Die Turbinenwelle 309 ist gegenüber dem Außengehäuse 315 der Mitteldruck-Teilturbine 303 durch zwei weitere Wellendichtungen 345 abgedichtet. Zwischen einem Hochdruck-Dampfeinströmbereich 348 und einem Dampfaustrittsbereich 351 weist die Turbinen-15 welle 309 in der Hochdruck-Teilturbine 300 die Hochdruck-Laufbeschaufelung 354, 357 auf. Diese Hochdruck-Laufbeschaufelung 354, 357 stellt mit den zugehörigen, nicht näher dargestellten Laufschaufeln einen ersten Beschaufelungsbereich 360 dar. Die Mitteldruck-Teilturbine 303 weist einen zentra-20 len Dampfeinströmbereich 333 auf. Dem Dampfeinströmbereich 333 zugeordnet weist die Turbinenwelle 309 eine radialsymmetrische Wellenabschirmung 363, eine Abdeckplatte, einerseits zur Teilung des Dampfstromes in die beiden Fluten der Mitteldruck-Teilturbine 303 sowie zur Verhinderung eines direkten 25 Kontaktes des heißen Dampfes mit der Turbinenwelle 309 auf. Die Turbinenwelle 309 weist in der Mitteldruck-Teilturbine 303 einen zweiten Beschaufelungsbereich 366 mit den Mitteldruck-Laufschaufeln 354, 342 auf. Der durch den zweiten Beschaufelungsbereich 366 strömende heiße Dampf strömt aus der 30 Mitteldruck-Teilturbine 303 aus einem Abströmstutzen 369 zu einer strömungstechnisch nachgeschalteten, nicht dargestellten Niederdruck-Teilturbine.

Die Turbinenwelle 309 ist aus zwei Teilturbinenwellen 309a 35 und 309b zusammengesetzt, die im Bereich des Lagers 318 fest miteinander verbunden sind.

Die Figur 18 zeigt beispielhaft eine Gasturbine 100 in einem Längsteilschnitt.

Die Gasturbine 100 weist im Inneren einen um eine Rotationsachse 102 drehgelagerten Rotor 103 auf, der auch als Turbinenläufer bezeichnet wird.

Entlang des Rotors 103 folgen aufeinander ein Ansauggehäuse 104, ein Verdichter 105, eine beispielsweise torusartige Brennkammer 110, insbesondere Ringbrennkammer 106, mit

mehreren koaxial angeordneten Brennern 107, eine Turbine 108 und das Abgasgehäuse 109.

Die Ringbrennkammer 106 kommuniziert mit einem beispielsweise ringförmigen Heißgaskanal 111. Dort bilden beispielsweise vier hintereinandergeschaltete Turbinenstufen 112 die Turbine 108.

Jede Turbinenstufe 112 ist aus zwei Schaufelringen gebildet. In Strömungsrichtung eines Arbeitsmediums 113 gesehen folgt im Heißgaskanal 111 einer Leitschaufelreihe 115 eine aus Laufschaufeln 120 gebildete Reihe 125.

20

15

Die Leitschaufeln 130 sind dabei an einem Innengehäuse 138 eines Stators 143 befestigt, wohingegen die Laufschaufeln 120 einer Reihe 125 beispielsweise mittels einer Turbinenscheibe 133 am Rotor 103 angebracht sind. An dem Rotor 103

25 angekoppelt ist ein Generator oder eine Arbeitsmaschine (nicht dargestellt).

Während des Betriebes der Gasturbine 100 wird vom Verdichter 105 durch das Ansauggehäuse 104 Luft 135 angesaugt und verdichtet. Die am turbinenseitigen Ende des Verdichters 105 bereitgestellte verdichtete Luft wird zu den Brennern 107 geführt und dort mit einem Brennmittel vermischt. Das Gemisch wird dann unter Bildung des Arbeitsmediums 113 in der Brennkammer 110 verbrannt.

35 Von dort aus strömt das Arbeitsmedium 113 entlang des Heißgaskanals 111 vorbei an den Leitschaufeln 130 und den Laufschaufeln 120. An den Laufschaufeln 120 entspannt sich

das Arbeitsmedium 113 impulsübertragend, so dass die Laufschaufeln 120 den Rotor 103 antreiben und dieser die an ihn angekoppelte Arbeitsmaschine.

- Die dem heißen Arbeitsmedium 113 ausgesetzten Bauteile unterliegen während des Betriebes der Gasturbine 100 thermischen Belastungen. Die Leitschaufeln 130 und Laufschaufeln 120 der in Strömungsrichtung des Arbeitsmediums 113 gesehen ersten Turbinenstufe 112 werden neben den die
- 10 Ringbrennkammer 106 auskleidenden Hitzeschildsteinen am meisten thermisch belastet.
 - Um den dort herrschenden Temperaturen standzuhalten, werden diese mittels eines Kühlmittels gekühlt.
- Ebenso können die Substrate eine gerichtete Struktur

 15 aufweisen, d.h. sie sind einkristallin (SX-Struktur) oder
 weisen nur längsgerichtete Körner auf (DS-Struktur).

 Als Material werden eisen-, nickel- oder kobaltbasierte

Superlegierungen verwendet.

- Beispielsweise werden Superlegierungen verwendet, wie sie aus 20 der EP 1204776, EP 1306454, EP 1319729, WO 99/67435 oder WO 00/44949 bekannt sind; diese Schriften sind Teil der Offenbarung.
- Ebenso können die Schaufeln 120, 130 Beschichtungen gegen

 Korrosion (MCrAlX; M ist zumindest ein Element der Gruppe
 Eisen (Fe), Kobalt (Co), Nickel (Ni), X steht für Yttrium (Y)
 und/oder zumindest ein Element der Seltenen Erden) und Wärme
 durch eine Wärmedämmschicht aufweisen. Die Wärmedämmschicht
 besteht beispielsweise ZrO₂, Y₂O₄-ZrO₂, d.h. sie ist nicht,

 teilweise oder vollständig stabilisiert durch Yttriumoxid
 und/oder Kalziumoxid und/oder Magnesiumoxid.

 Durch geeignete Beschichtungsverfahren wie z.B.
 Elektronenstrahlverdampfen (EB-PVD) werden stängelförmige
 Körner in der Wärmedämmschicht erzeugt.
 - Die Leitschaufel 130 weist einen dem Innengehäuse 138 der Turbine 108 zugewandten Leitschaufelfuß (hier nicht

dargestellt) und einen dem Leitschaufelfuß gegenüberliegenden Leitschaufelkopf auf. Der Leitschaufelkopf ist dem Rotor 103 zugewandt und an einem Befestigungsring 140 des Stators 143 festgelegt.

5

Figur 19 zeigt in perspektivischer Ansicht eine Schaufel 120, 130, die sich entlang einer Längsachse 121 erstreckt.

Die Schaufel 120 kann eine Laufschaufel 120 oder Leitschaufel 130 einer Strömungsmaschine sein. Die Strömungsmaschine kann eine Gasturbine eines Flugzeugs oder eines Kraftwerks zur Elektrizitätserzeugung, eine Dampfturbine oder ein Kompressor sein.

15

Die Schaufel 120, 130 weist entlang der Längsachse 121 aufeinander folgend einen Befestigungsbereich 400, eine daran angrenzende Schaufelplattform 403 sowie ein Schaufelblatt 406 auf.

20 Als Leitschaufel 130 kann die Schaufel an ihrer Schaufelspitze 415 eine weitere Plattform aufweisen (nicht dargestellt).

Im Befestigungsbereich 400 ist ein Schaufelfuß 183 gebildet,
der zur Befestigung der Laufschaufeln 120, 130 an einer Welle
oder einer Scheibe dient (nicht dargestellt).

Der Schaufelfuß 183 ist beispielsweise als Hammerkopf
ausgestaltet. Andere Ausgestaltungen als Tannenbaum- oder
Schwalbenschwanzfuß sind möglich.

Die Schaufel 120, 130 weist für ein Medium, das an dem Schaufelblatt 406 vorbeiströmt, eine Anströmkante 409 und eine Abströmkante 412 auf.

Bei herkömmlichen Schaufeln 120, 130 werden in allen

Bereichen 400, 403, 406 der Schaufel 120, 130 beispielsweise massive metallische Werkstoffe verwendet.

Die Schaufel 120, 130 kann hierbei durch ein Gussverfahren, auch mittels gerichteter Erstarrung, durch ein Schmiedeverfahren, durch ein Fräsverfahren oder Kombinationen daraus gefertigt sein.

5

20

25

30

35

Werkstücke mit einkristalliner Struktur oder Strukturen werden als Bauteile für Maschinen eingesetzt, die im Betrieb hohen mechanischen, thermischen und/oder chemischen Belastungen ausgesetzt sind.

Die Fertigung von derartigen einkristallinen Werkstücken erfolgt z.B. durch gerichtetes Erstarren aus der Schmelze. Es
handelt sich dabei um Gießverfahren, bei denen die flüssige
metallische Legierung zur einkristallinen Struktur, d.h. zum
einkristallinen Werkstück, oder gerichtet erstarrt.

Dabei werden dendritische Kristalle entlang dem Wärmefluss ausgerichtet und bilden entweder eine stängelkristalline Kornstruktur (kolumnar, d.h. Körner, die über die ganze Länge des Werkstückes verlaufen und hier, dem allgemeinen Sprachgebrauch nach, als gerichtet erstarrt bezeichnet werden) oder

eine einkristalline Struktur, d.h. das ganze Werkstück besteht aus einem einzigen Kristall. In diesen Verfahren muss man den Übergang zur globulitischen (polykristallinen) Erstarrung meiden, da sich durch ungerichtetes Wachstum notwendigerweise transversale und longitudinale Korngrenzen ausbilden, welche die guten Eigenschaften des gerichtet erstarrten

oder einkristallinen Bauteiles zunichte machen.

Ist allgemein von gerichtet erstarrten Gefügen die Rede, so sind damit sowohl Einkristalle gemeint, die keine Korngrenzen oder höchstens Kleinwinkelkorngrenzen aufweisen, als auch Stängelkristallstrukturen, die wohl in longitudinaler Richtung verlaufende Korngrenzen, aber keine transversalen Korngrenzen aufweisen. Bei diesen zweitgenannten kristallinen Strukturen spricht man auch von gerichtet erstarrten Gefügen (directionally solidified structures).

Solche Verfahren sind aus der US-PS 6,024,792 und der EP 0 892 090 Al bekannt.

Wiederaufarbeitung (Refurbishment) bedeutet, dass Bauteile
120, 130 nach ihrem Einsatz gegebenenfalls von
Schutzschichten befreit werden müssen (z.B. durch
Sandstrahlen). Danach erfolgt eine Entfernung der Korrosionsund/oder Oxidationsschichten bzw. -produkte. Gegebenenfalls
werden auch noch Risse im Bauteil 120, 130 repariert. Danach
erfolgt eine Wiederbeschichtung des Bauteils 120, 130 und ein
erneuter Einsatz des Bauteils 120, 130.

Die Schaufel 120, 130 kann hohl oder massiv ausgeführt sein.

Wenn die Schaufel 120, 130 gekühlt werden soll, ist sie hohl und weist ggf. noch Filmkühllöcher (nicht dargestellt) auf. Als Schutz gegen Korrosion weist die Schaufel 120, 130 beispielsweise entsprechende meistens metallische Beschichtungen auf und als Schutz gegen Wärme meistens noch eine keramische Beschichtung.

Die Figur 20 zeigt eine Brennkammer 110 einer Gasturbine.
Die Brennkammer 110 ist beispielsweise als so genannte

Ringbrennkammer ausgestaltet, bei der eine Vielzahl von in
Umfangsrichtung um die Turbinenwelle 103 herum angeordneten
Brennern 102 in einen gemeinsamen Brennkammerraum münden.

Dazu ist die Brennkammer 110 in ihrer Gesamtheit als
ringförmige Struktur ausgestaltet, die um die Turbinenwelle

103 herum positioniert ist.

Zur Erzielung eines vergleichsweise hohen Wirkungsgrades ist die Brennkammer 110 für eine vergleichsweise hohe Temperatur des Arbeitsmediums M von etwa 1000°C bis 1600°C ausgelegt. Um auch bei diesen, für die Materialien ungünstigen Betriebsparametern eine vergleichsweise lange Betriebsdauer zu ermöglichen, ist die Brennkammerwand 153 auf ihrer dem Arbeitsme-

dium M zugewandten Seite mit einer aus Hitzeschildelementen 155 gebildeten Innenauskleidung versehen. Jedes Hitzeschildelement 155 ist arbeitsmediumsseitig mit einer besonders hitzebeständigen Schutzschicht ausgestattet oder aus hochtemperaturbeständigem Material gefertigt. Aufgrund der hohen Temperaturen im Inneren der Brennkammer 110 ist zudem für die Hitzeschildelemente 155 bzw. für deren Halteelemente ein Kühlsystem vorgesehen.

5

10 Die Materialien der Brennkammerwand und deren Beschichtungen können ähnlich der Turbinenschaufeln sein.

Die Brennkammer 110 ist insbesondere für eine Detektion von Verlusten der Hitzeschildelemente 155 ausgelegt. Dazu sind 15 zwischen der Brennkammerwand 153 und den Hitzeschildelementen 155 eine Anzahl von Temperatursensoren 158 positioniert.

Patentansprüche

- Verfahren zur Erfassung von mikrostrukturellen
 Veränderungen eines Bauteils (1),
 insbesondere eines Schichtsystems (1),
 durch zumindest zweimalige, insbesondere mehrmalige
 Messung von zumindest einem Materialparameter des
 Bauteils (1),
 wobei eine Messmethode zur Bestimmung eines
 Materialparameters, ausgewählt aus der Gruppe elektrische
 Kapazität, thermische Leitfähigkeit, spezifische
 Wärmekapazität, Peltierkoeffezient, magnetische
 Suszeptibilität, Ferroelektrizität, Pyroelektrizität,
 Ultraschall oder mechanischer Indentertest,
 - Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass

verwendet wird.

die erste Messung des zumindest einen Materialparameters an einem neu hergestellten Bauteil (1) durchgeführt wird.

25 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass

die erste Messung vor dem ersten Betriebseinsatz des Bauteils durchgeführt wird.

30

15

- 4. Verfahren nach Anspruch 1, 2 oder 3, dadurch gekennzeichnet, dass
- die zumindest zweite Messung im zeitlichen Abstand von der ersten Messung nach oder während des ersten Betriebseinsatzes erfolgt.

5. Verfahren nach Anspruch 1, 2, 3 oder 4, dadurch gekennzeichnet, dass

5

das Verfahren eine zerstörungsfreie Messmethode beinhaltet.

- 10 6. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass
 - das Verfahren mit einem Schichtsystem (1) durchgeführt wird,
- das aus einem Substrat (4) und zumindest einer Schicht (7, 10) besteht.
- 7. Verfahren nach Anspruch 1 oder 6, 20 dadurch gekennzeichnet, dass
 - das Verfahren mit einem Schichtsystem (1) durchgeführt wird,
- das aus einem Substrat (4), zumindest einer ersten 25 Schicht (7) und einer äußeren Schicht (10) besteht.
 - 8. Verfahren nach Anspruch 6 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass

- mit dem Verfahren mikrostrukturelle Veränderungen in dem Substrat (4) und/oder der Schicht (7, 10) des Bauteils (1) untersucht werden,
- die durch Veränderungen von Ausscheidungen im Material des Substrats (4) und/oder der zumindest einen Schicht (7, 10) bedingt sind.

9. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 6 bis 8, dadurch gekennzeichnet, dass

5

mit dem Verfahren mikrostrukturelle Veränderungen in dem Substrat (4) und /oder der Schicht (7, 10) des Bauteils (1) untersucht werden, die durch Risse im Substrat (4) und/oder der zumindest

10 einen Schicht (7, 10) bedingt sind.

10. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 6 bis 9, dadurch gekennzeichnet,

15

dass das Substrat (4) und/oder die Schicht (7, 10) eine Legierung ist, und

dass mit dem Verfahren mikrostrukturelle Veränderungen des Substrats (4) und/oder der Schicht (7, 10) untersucht werden,

20 werden,

die durch Verarmung an zumindest einem Legierungselement bedingt sind.

25 11. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 6 bis 10,

dadurch gekennzeichnet, dass

mit dem Verfahren mikrostrukturelle Veränderungen des 30 Substrats (4) und/oder der zumindest einen Schicht (7, 10) untersucht werden, insbesondere einer porösen keramischen Schicht (10),

die durch eine Versinterung des porösen Substrats (4) und/oder der Schicht (7,10) bedingt sind.

12.	Verfahren	nach	einem	oder	mehreren	der	Ansprüche	6	bis
	11,								

5 dadurch gekennzeichnet, dass

mit dem Verfahren des Substrats (4) und/oder der zumindest einen Schicht (7, 10) mikrostrukturelle Veränderungen untersucht werden,

- die durch eine Phasenveränderung des Materials des Substrats (4) und/oder der zumindest einen Schicht (7, 10) bedingt sind.
- 15 13. Verfahren nach Anspruch 1 bis 12, dadurch gekennzeichnet, dass

20

25

35

die thermische Leitfähigkeit (λ) durch eine Laserflashmethode oder durch eine Thermowellenanalyse bestimmt wird.

- 14. Verfahren nach Anspruch 1 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass
- der Materialparameter des Substrats (4) bei vorhandener Schicht (7, 10) auf dem Substrat (4) bestimmt wird.
- 30 15. Verfahren nach Anspruch 1 bis 13, dadurch gekennzeichnet, dass
 - ein Materialparameter des Substrats (4) und der Schicht (7, 10) zusammen bestimmt wird.

16. Verfahren nach Anspruch 1, 6, 7 oder 10, dadurch gekennzeichnet, dass

das Verfahren mit einem Substrat (4) aus einer eisen-,

kobalt- oder nickel-basierten Superlegierung durchgeführt
wird.

17. Verfahren nach Anspruch 1, 6, 7 10 oder 12 dadurch gekennzeichnet, dass

10

15

das Verfahren mit einem Schichtsystem (1) durchgeführt wird, wobei die Schicht (7) die Zusammensetzung MCrAlX-Schicht aufweist,

wobei M für zumindest eine Element der Gruppe Eisen, Kobalt oder Nickel steht,

sowie X für Yttrium, Silizium und/oder zumindest ein Element der Seltenen Erden.

20 18. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass

das Verfahren mit einem Bauteil (1) einer Gas- (100) oder Dampfturbine (300, 303),

- insbesondere einer Turbinenschaufel (120, 130, 354, 357) oder einer Auskleidung einer Brennkammer (110) durchgeführt wird.
- 30 19. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass

die Messung der Materialparameter online erfolgt.

20. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass

ab einer bestimmten prozentualen Veränderung des

Materialparameters ein Zeitpunkt festgelegt wird,
ab dem das Bauteil (1) überprüft, wieder aufgearbeitet
werden oder komplett ausgetauscht werden muss.

10 21. Verfahren nach Anspruch 1 oder 18, dadurch gekennzeichnet, dass

15

dass das Bauteil (1, 120, 130) ein Bauteil einer Vorrichtung (100, 300, 303) ist, und dass der Materialparameter gemessen wird während das Bauteil (1, 120, 130) in der Vorrichtung (100, 300, 303) eingebaut ist.

FIG 1

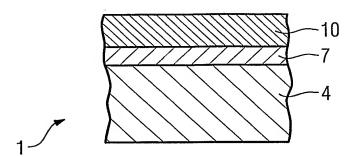


FIG 2

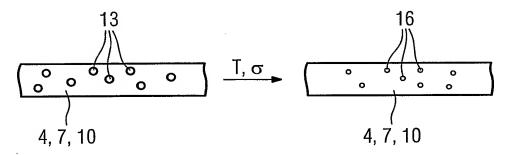


FIG 3

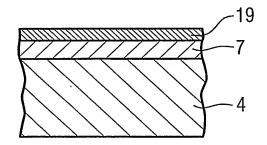


FIG 4

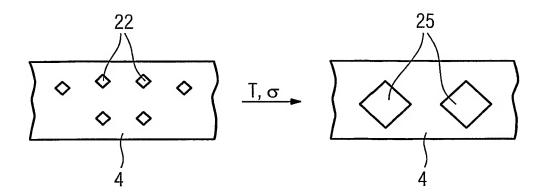
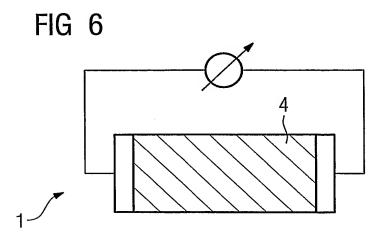
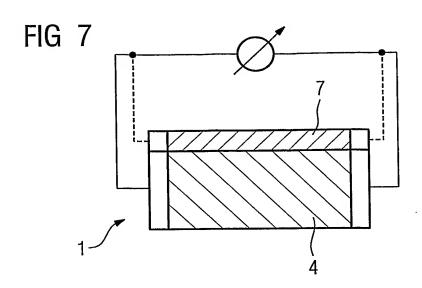
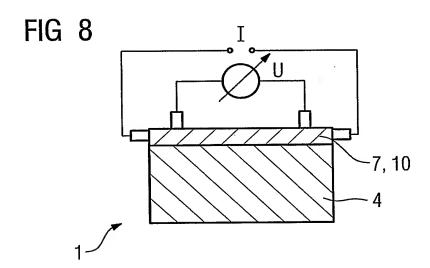


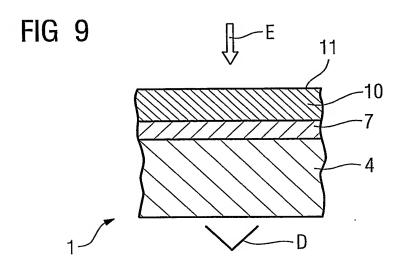
FIG 5











4/10

FIG 10

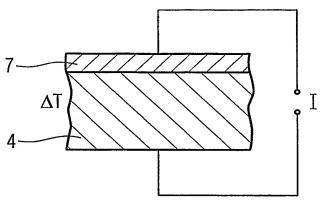
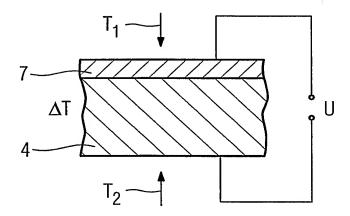


FIG 11



5/10

FIG 12

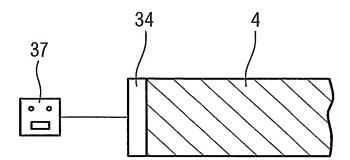
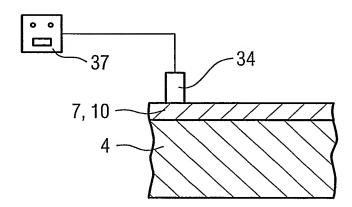
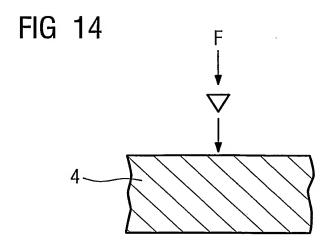


FIG 13



6/10



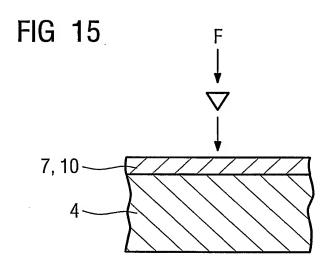
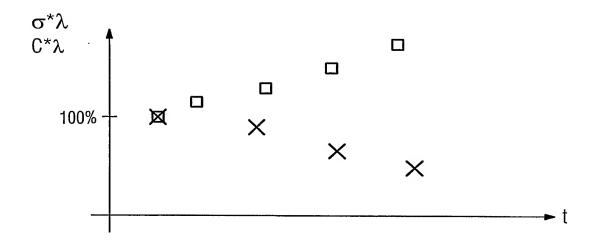
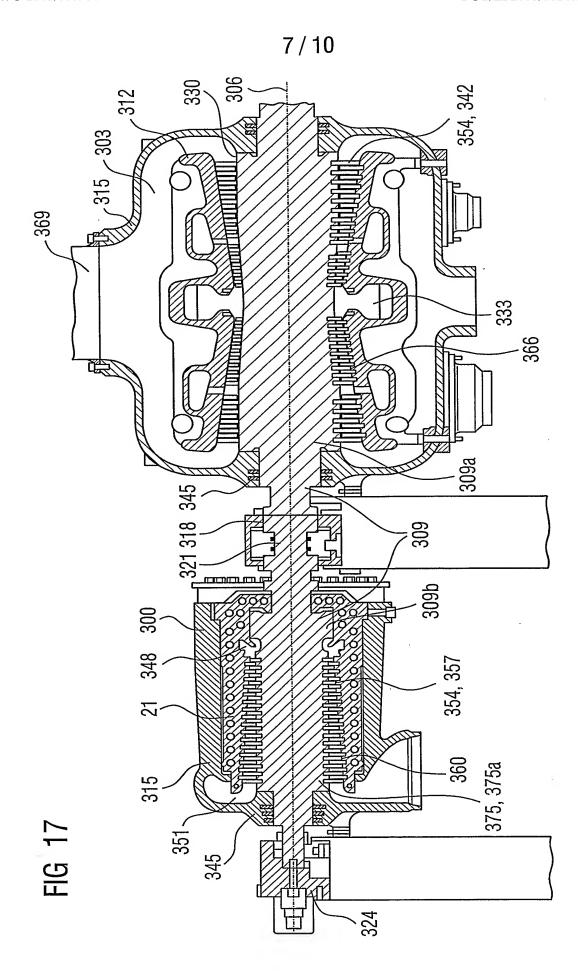


FIG 16







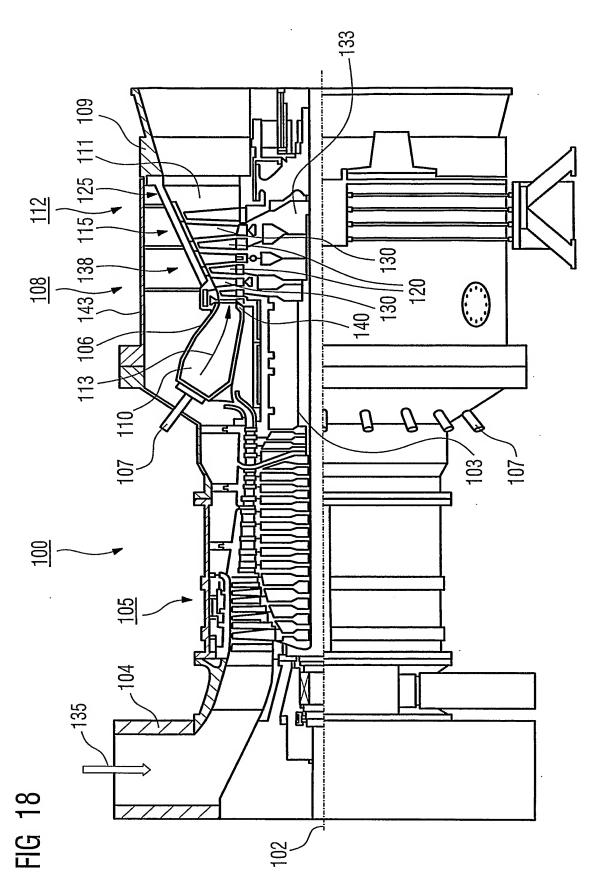


FIG 19

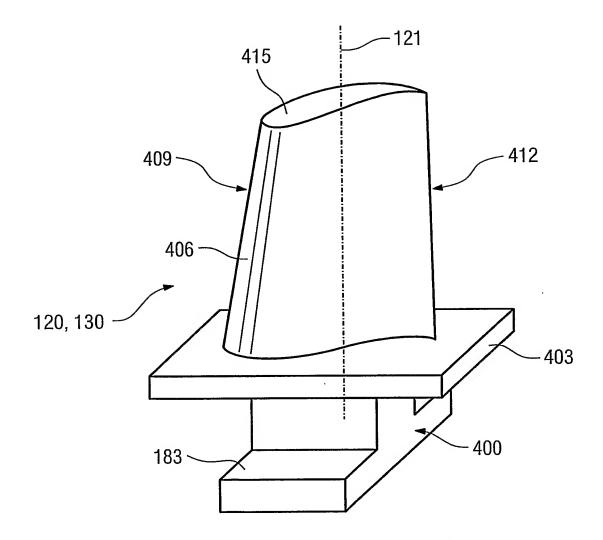
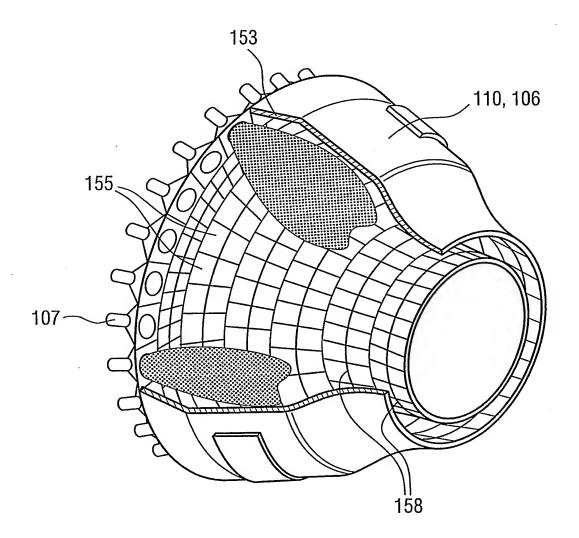


FIG 20



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

. J./EP2005/001469 A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER IPC 7 G01M13/00 G01M G01N27/00 According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC **B. FIELDS SEARCHED** Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) IPC 7 GO1M GO1N Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used) EPO-Internal C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Category ° Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages Relevant to claim No. US 6 512 379 B2 (SIEMENS WESTINGHOUSE) 28 January 2003 (2003-01-28) claim 1 US 4 408 294 A (GE) Α 4 October 1983 (1983-10-04) column 1, line 13 - line 26 column 4, line 16 - line 18; figure 2 EP 0 773 359 A (ICRI) A 14 May 1997 (1997-05-14) column 11, line 1 - line 7; figure 2 WO 02/079774 A (SIEMENS) Α 1 10 October 2002 (2002-10-10) page 4, line 8 - line 18 page 9, line 13 - line 23 Χ Further documents are listed in the continuation of box C. Patent family members are listed in annex. ° Special categories of cited documents: *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance invention "E" earlier document but published on or after the international "X" document of particular relevance; the claimed invention filing date cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such docu-ments, such combination being obvious to a person skilled "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means in the art. document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family Date of the actual completion of the international search Date of mailing of the international search report 26 April 2005 04/05/2005 Name and mailing address of the ISA Authorized officer European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Mielke, W Fax: (+31-70) 340-3016

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

/EP2005/001469

		/EP200	05/001469
	ation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages		Relevant to claim No.
A	US 5 552 711 A (MESSRS. DEEGAN AND DIMARCO) 3 September 1996 (1996-09-03) column 1, line 33 - line 35; claim 1		
A	US 5 588 034 A (ROLLS ROYCE ET AL.) 24 December 1996 (1996-12-24) column 1, line 6 - line 30		
Α	DE 24 42 639 A (BROWN BOVERI SULZER) 15 January 1976 (1976-01-15) claim 1		
А	US 6 517 236 B2 (UNI CHICAGO) 11 February 2003 (2003-02-11) column 2, line 6 - line 12; figure 2		
ļ			
		·	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

ational Application No

	nt document search report		Publication date		Patent family member(s)		Publication date
US 6!	512379	B2	19-12-2002	US	2002190721	A1	19-12-2002
US 4	408294	Α	04-10-1983	NONE			
EP O	773359	Α	14-05-1997	JP JP JP EP US	9133022 9133008 9133043 0773359 5771855	A A A1	20-05-1997 20-05-1997 20-05-1997 20-05-1997 14-05-1997 30-06-1998
WO 02	2079774	A	10-10-2002	DE EP WO EP JP US	10128961 1241473 02079774 1373880 2004523767 2004045162	A1 A2 A2 T	02-01-2003 18-09-2002 10-10-2002 02-01-2004 05-08-2004 11-03-2004
US 5!	 552711	Α	03-09-1996	NONE			
US 5!	588034	Α	24-12-1996	GB	2288961	Α	01-11-1995
DE 24	442639	A	15-01-1976	CH DE FR GB IT JP JP JP SE	573151 2442639 2276579 1499550 1039403 1034426 51019223 55026295 7507247	A1 A1 B C A B	27-02-1976 15-01-1976 23-01-1976 01-02-1978 10-12-1979 20-02-1981 16-02-1976 12-07-1980 29-12-1975
	 517236	B2	 15-08-2002	US	2002110176	 Л 1	15-08-2002

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

nationales Aktenzeichen
. J/EP2005/001469

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

A. KLASS	IFIZIERUNG DES		DUNGSGEGEN	ISTANDES
TPK 7	G01M13/	00	G01N27/	'00

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole) IPK 7 G01M G01N

Recherchlerte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der Internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal

Kategorie ^e	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 6 512 379 B2 (SIEMENS WESTINGHOUSE) 28. Januar 2003 (2003-01-28) Anspruch 1	
А	US 4 408 294 A (GE) 4. Oktober 1983 (1983-10-04) Spalte 1, Zeile 13 - Zeile 26 Spalte 4, Zeile 16 - Zeile 18; Abbildung 2	
Α	EP 0 773 359 A (ICRI) 14. Mai 1997 (1997-05-14) Spalte 11, Zeile 1 - Zeile 7; Abbildung 2	
Α	WO 02/079774 A (SIEMENS) 10. Oktober 2002 (2002-10-10) Seite 4, Zeile 8 - Zeile 18 Seite 9, Zeile 13 - Zeile 23	1
	-/	

Anmeldedatum veröffentlicht worden ist *L* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zwelfelhaft er- scheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werder soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt) *O* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht *P* Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist	*X* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden *Y* Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit elner oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist *&* Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist
Datum des Abschlusses der internationalen Recherche	Absendedatum des internationalen Recherchenberichts
26. April 2005	04/05/2005
Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,	Bevollmächtigter Bediensteter
Fax: (+31-70) 340-2040, 1x. 31 651 ep0 III,	Mielke, W

Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :
 "A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist
 "E" älleres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen
/EP2005/001469

		/ [7 2 0	05/001469
C.(Fortsetz	ING) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie°	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht komm	enden Teile	Betr. Anspruch Nr.
Α	US 5 552 711 A (MESSRS. DEEGAN AND DIMARCO) 3. September 1996 (1996-09-03) Spalte 1, Zeile 33 - Zeile 35; Anspruch 1		
Α	US 5 588 034 A (ROLLS ROYCE ET AL.) 24. Dezember 1996 (1996-12-24) Spalte 1, Zeile 6 - Zeile 30		
A	DE 24 42 639 A (BROWN BOVERI SULZER) 15. Januar 1976 (1976-01-15) Anspruch 1		
A	US 6 517 236 B2 (UNI CHICAGO) 11. Februar 2003 (2003-02-11) Spalte 2, Zeile 6 - Zeile 12; Abbildung 2		
	·		

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffenti den, die zur selben Patentfamilie gehören

ationales Aktenzeichen

Im Recherchenbericht ngeführtes Patentdokume	nt	Datum der Veröffentlichung		Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
US 6512379	B2	19-12-2002	US	2002190721 A1	19-12-2002
US 4408294	Α	04-10-1983	KEI	NE	
EP 0773359	А	14-05-1997	JP JP JP EP US	9133022 A 9133008 A 9133043 A 0773359 A1 5771855 A	20-05-1997 20-05-1997 20-05-1997 20-05-1997 14-05-1998
WO 02079774	A	10-10-2002	DE EP WO EP JP US	10128961 A1 1241473 A1 02079774 A2 1373880 A2 2004523767 T 2004045162 A1	02-01-2003 18-09-2002 10-10-2002 02-01-2004 05-08-2004 11-03-2004
US 5552711	Α	03-09-1996	KEI	NE	
US 5588034	Α	24-12-1996	GB	2288961 A	01-11-1995
DE 2442639	A	15-01-1976	CH DE FR GB IT JP JP SE	573151 A5 2442639 A1 2276579 A1 1499550 A 1039403 B 1034426 C 51019223 A 55026295 B 7507247 A	27-02-1976 15-01-1976 23-01-1976 01-02-1978 10-12-1979 20-02-1981 16-02-1976 12-07-1980 29-12-1975
US 6517236	B2	15-08-2002	US	2002110176 A1	15-08-2002